Docket No. 250316US2

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

IN RE APPLICATION OF: Yasuhiko KURIYAMA			GAU:		
SERIAL NO: New Application			EXAMINER:		
FILED:	Herewith				
FOR:	BIAS CURRENT SUPPLY CIRCUIT AND AMPLIFICATION CIRCUIT				
	REQUE	CST FOR PRIO	RITY		
	SIONER FOR PATENTS DRIA, VIRGINIA 22313				
SIR:	•				
☐ Full benefit of the filing date of U.S. Application Serial Number provisions of 35 U.S.C. §120.			, filed	, is claimed pursuant to the	
□ Full be §119(e		onal Application(s) is claimed pursuant to the provisions of 35 U.S.C. <u>Date Filed</u>			
Applic the pro	ants claim any right to priority from any ovisions of 35 U.S.C. §119, as noted below	earlier filed applicat	ions to which	they may be entitled pursuant to	
In the matt	er of the above-identified application for	patent, notice is here	by given that	the applicants claim as priority:	
COUNTR Japan	<u>APPLICA'</u> 2003-06673			NTH/DAY/YEAR ch 12, 2003	
	opies of the corresponding Convention Apsubmitted herewith	pplication(s)			
□ wil	be submitted prior to payment of the Fin	al Fee			
were filed in prior application Serial No. filed					
Red	re submitted to the International Bureau in reipt of the certified copies by the International mowledged as evidenced by the attached in the second s	tional Bureau in a ti		under PCT Rule 17.1(a) has been	
☐ (A) Application Serial No.(s) were filed in prior application Serial No. filed ; and					
□ (B)	Application Serial No.(s)				
are submitted herewith					
	will be submitted prior to payment of	the Final Fee			
		F	Respectfully S	ubmitted,	
				AK, McCLELLAND, USTADT, P.C.	
			<u> </u>	mMount	
Customer Number			Marvin J. Spivak Registration No. 24,913		
22850		r	C. Irvin McClelland		
Tel. (703) 413-3000		F	Registration Number 21,124		

Fax. (703) 413-2220 (OSMMN 05/03)

日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2003年 3月12日

出願番号 Application Number:

特願2003-066733

[ST. 10/C]:

[JP2003-066733]

出 願
Applicant(s):

人

株式会社東芝

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2004年 2月18日

今井康



【書類名】

特許願

【整理番号】

13792401

【提出日】

平成15年 3月12日

【あて先】

特許庁長官殿

【国際特許分類】

H03F 1/00

【発明の名称】

バイアス電流供給回路及び増幅回路

【請求項の数】

25

【発明者】

【住所又は居所】 神奈川県川崎市幸区小向東芝町1番地 株式会社東芝

マイクロエレクトロニクスセンター内

【氏名】

栗山保彦

【特許出願人】

【識別番号】

000003078

【住所又は居所】

東京都港区芝浦一丁目1番1号

【氏名又は名称】

株式会社 東 芝

【代理人】

【識別番号】

100075812

【弁理士】

【氏名又は名称】

吉 武 賢 次

【選任した代理人】

【識別番号】

100088889

【弁理士】

【氏名又は名称】

橘 谷 英 俊

【選任した代理人】

【識別番号】

100082991

【弁理士】

【氏名又は名称】 佐

藤

泰 和 【選任した代理人】

【識別番号】 100096921

【弁理士】

【氏名又は名称】 吉 元

弘

【選任した代理人】

【識別番号】 100103263

【弁理士】

【氏名又は名称】 川 崎

康

大

【選任した代理人】

【識別番号】 100112793

【弁理士】

【氏名又は名称】 高 橋 佳

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 087654

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【プルーフの要否】

要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 バイアス電流供給回路及び増幅回路

【特許請求の範囲】

【請求項1】

信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を協働して供給する 2個のエミッタフォロワを構成する第1、第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、前記第1のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が減少する逆温度特性を有し、前記第2のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する逆温度特性回路と、

を備えていることを特徴とするバイアス電流供給回路。

【請求項2】

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1のバイポー ラトランジスタ及び抵抗と、

前記第1のバイポーラトランジスタに並列接続された第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧を供給されて動作して前記第1のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が減少する逆温度特性を有し、前記制御電圧を供給 されて動作して前記第2のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御 する逆温度特性回路とを備え、

共通接続された前記第1及び第2のバイポーラトランジスタのエミッタから信 号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を供給することを特徴と するバイアス電流供給回路。

【請求項3】

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1, 第2のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第3のバイポー

ラトランジスタ及び第1のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

制御電位ノードと前記第1のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第1の抵抗と、

コレクタが前記第1のバイポーラトランジスタのベースに接続され、ベースが 前記第2のバイポーラトランジスタ及び前記第1のダイオード接続バイポーラト ランジスタのベースに共通接続され、エミッタが接地電位ノードに接続された第 4のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと前記第1のバイポーラトランジスタのエミッタとの間に接続された第5のバイポーラトランジスタと、

制御電位ノードと前記第5のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第2の抵抗と、

前記第5のバイポーラトランジスタのベースと接地電位ノードとの間に順に直 列接続された第3の抵抗及び第6のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと前記第6のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第7のバイポーラトランジスタと、

前記第7のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第4の抵抗と、

制御電位ノードと前記第7のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第5の抵抗と、

前記第7のバイポーラトランジスタのベースと接地電位ノードとの間に順に直 列接続された第2,第3のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とするバイアス電流供給回路。

【請求項4】

前記第1のバイポーラトランジスタのベースと前記第1の抵抗との接続ノード と前記第3のバイポーラトランジスタのベースとの間に挿入接続された第6の抵 抗と、

前記第1のバイポーラトランジスタのベースと前記第1の抵抗との接続ノード と前記第4のバイポーラトランジスタのコレクタとの間に挿入接続された第7の 抵抗と、 をさらに備えていることを特徴とする請求項3に記載のバイアス電流供給回路。

【請求項5】

信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を供給するエミッタフォロワを構成する第1のバイポーラトランジスタと、

前記第1のバイポーラトランジスタに直列接続された第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、前記第1のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、前記第2のバイポーラトランジスタにベース電流を供給して、前記第1のバイポーラトランジスタのエミッタから供給される前記ベースバイアス電流の一部を前記第2のバイポーラトランジスタに流すことにより、環境温度上昇に伴う前記ベースバイアス電流の増加を抑制するバイアス電流補償回路と、

を備えていることを特徴とするバイアス電流供給回路。

【請求項6】

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1, 第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧を供給されて動作して前記第1のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧を供給されて動作して前記第2のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御することによって、前記第1のバイポーラトランジスタのエミッタから供給される信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を制御するバイアス電流補償回路と、

を備えていることを特徴とするバイアス電流供給回路。

【請求項7】

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1, 第2のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第3のバイポーラトランジスタ及び第1のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

制御電位ノードと前記第1のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第1の抵抗と、

コレクタが前記第1のバイポーラトランジスタのベースに接続され、ベースが 前記第2のバイポーラトランジスタ及び前記第1のダイオード接続バイポーラト ランジスタのベースに共通接続され、エミッタが接地電位ノードに接続された第 4のバイポーラトランジスタと、

前記第1のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第5のバイポーラトランジスタと、

コレクタが電源電位ノードに接続され、エミッタが前記第5のバイポーラトランジスタのベースに接続された第6のバイポーラトランジスタと、

前記第6のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第2の抵抗と、

制御電位ノードと前記第6のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第3の抵抗と、

前記第6のバイポーラトランジスタのベースと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第4の抵抗及び第2,第3のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とするバイアス電流供給回路。

【請求項8】

前記第1のバイポーラトランジスタのベースと前記第1の抵抗との接続ノード と前記第3のバイポーラトランジスタのベースとの間に挿入接続された第5の抵抗と、

前記第1のバイポーラトランジスタのベースと前記第1の抵抗との接続ノード と前記第4のバイポーラトランジスタのコレクタとの間に挿入接続された第6の 抵抗と、

をさらに備えていることを特徴とする請求項7に記載のバイアス電流供給回路。

【請求項9】

制御電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1の抵抗及び 第1のバイポーラトランジスタと、

コレクタが電源電位ノードに接続され、ベースが前記第1のバイポーラトラン ジスタのコレクタに接続され、エミッタが前記第1のバイポーラトランジスタの ベースに接続された第2のバイポーラトランジスタと、

前記第2のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第2の抵抗と、

コレクタが電源電位ノードに接続され、ベースが前記第1のバイポーラトランジスタのベースに共通接続され、エミッタから信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を供給する第3のバイポーラトランジスタと、

前記第3のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 されたダイオード接続バイポーラトランジスタと、

前記第3のバイポーラトランジスタのエミッタと前記ダイオード接続バイポーラトランジスタのコレクタとの接続ノードと制御電位ノードとの間に接続された第3の抵抗と、

を備えていることを特徴とするバイアス電流供給回路。

【請求項10】

前記ダイオード接続バイポーラトランジスタのベース・コレクタ間に挿入接続 された第4の抵抗と、

前記第2のバイポーラトランジスタのベースと前記第1のバイポーラトランジ スタのコレクタとの間に挿入接続された第5の抵抗と、

をさらに備えていることを特徴とする請求項9に記載のバイアス電流供給回路。

【請求項11】

信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を協働して供給する 2個のエミッタフォロワを構成する第1、第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、前記第1のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が減少する逆温度特性を有し、前記第2のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する逆温度特性回路と、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが前記第1及び第2のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする増幅回路。

【請求項12】

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1のバイポーラトランジスタ及び抵抗と、

前記第1のバイポーラトランジスタに並列接続された第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧を供給されて動作して前記第1のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が減少する逆温度特性を有し、前記制御電圧を供給 されて動作して前記第2のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御 する逆温度特性回路と、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが前記第1及び第2のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする増幅回路。

【請求項13】

前記信号増幅用バイポーラトランジスタのベースと前記第1及び第2のバイポーラトランジスタのエミッタとの間に挿入接続されたチョークインダクタをさらに備えていることを特徴とする請求項11又は12に記載の増幅回路。

【請求項14】

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1, 第2のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第3のバイポー

ラトランジスタ及び第1のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

制御電位ノードと前記第1のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第1の抵抗と、

コレクタが前記第1のバイポーラトランジスタのベースに接続され、ベースが 前記第2のバイポーラトランジスタ及び前記第1のダイオード接続バイポーラト ランジスタのベースに共通接続され、エミッタが接地電位ノードに接続された第 4のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと前記第1のバイポーラトランジスタのエミッタとの間に接続 された第5のバイポーラトランジスタと、

制御電位ノードと前記第5のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第2の抵抗と、

前記第5のバイポーラトランジスタのベースと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第3の抵抗及び第6のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと前記第6のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第7のバイポーラトランジスタと、

前記第7のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第4の抵抗と、

制御電位ノードと前記第7のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第5の抵抗と、

前記第7のバイポーラトランジスタのベースと接地電位ノードとの間に順に直 列接続された第2、第3のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが前記第1及び第5のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする増幅回路。

【請求項15】

前記第1のバイポーラトランジスタのベースと前記第1の抵抗との接続ノード と前記第3のバイポーラトランジスタのベースとの間に挿入接続された第6の抵 抗と、

前記第1のバイポーラトランジスタのベースと前記第1の抵抗との接続ノード と前記第4のバイポーラトランジスタのコレクタとの間に挿入接続された第7の 抵抗と、

をさらに備えていることを特徴とする請求項14に記載の増幅回路。

【請求項16】

前記信号増幅用バイポーラトランジスタのベースと前記第1及び第5のバイポーラトランジスタのエミッタとの間に挿入接続されたチョークインダクタをさらに備えていることを特徴とする請求項14又は15に記載の増幅回路。

【請求項17】

信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を供給するエミッタフォロワを構成する第1のバイポーラトランジスタと、

前記第1のバイポーラトランジスタに直列接続された第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、前記第1のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、前記第2のバイポーラトランジスタにベース電流を供給して、前記第1のバイポーラトランジスタのエミッタから供給される前記ベースバイアス電流の一部を前記第2のバイポーラトランジスタに流すことにより、環境温度上昇に伴う前記ベースバイアス電流の増加を抑制するバイアス電流補償回路と、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが前記第1のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする増幅回路。

【請求項18】

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1, 第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧を供給されて動作して前記第1のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧を供給されて動作して前記第2のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御することによって、前記第1のバイポーラトランジスタのエミッタから供給される信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を制御するバイアス電流補償回路と、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが前記第1のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする増幅回路。

【請求項19】

前記信号増幅用バイポーラトランジスタのベースと前記第1のバイポーラトランジスタのエミッタとの間に挿入接続されたチョークインダクタをさらに備えていることを特徴とする請求項17又は18に記載の増幅回路。

【請求項20】

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1, 第2のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第3のバイポーラトランジスタ及び第1のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

制御電位ノードと前記第1のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第1の抵抗と、

コレクタが前記第1のバイポーラトランジスタのベースに接続され、ベースが前記第2のバイポーラトランジスタ及び前記第1のダイオード接続バイポーラトランジスタのベースに共通接続され、エミッタが接地電位ノードに接続された第4のバイポーラトランジスタと、

前記第1のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続

された第5のバイポーラトランジスタと、

コレクタが電源電位ノードに接続され、エミッタが前記第5のバイポーラトランジスタのベースに接続された第6のバイポーラトランジスタと、

前記第6のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第2の抵抗と、

制御電位ノードと前記第6のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第3の抵抗と、

前記第6のバイポーラトランジスタのベースと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第4の抵抗及び第2,第3のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが前記第1のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする増幅回路。

【請求項21】

前記第1のバイポーラトランジスタのベースと前記第1の抵抗との接続ノード と前記第3のバイポーラトランジスタのベースとの間に挿入接続された第5の抵抗と、

前記第1のバイポーラトランジスタのベースと前記第1の抵抗との接続ノード と前記第4のバイポーラトランジスタのコレクタとの間に挿入接続された第6の 抵抗と、

をさらに備えていることを特徴とする請求項20に記載の増幅回路。

【請求項22】

前記信号増幅用バイポーラトランジスタのベースと前記第1のバイポーラトランジスタのエミッタとの間に挿入接続されたチョークインダクタをさらに備えていることを特徴とする請求項20又は21に記載の増幅回路。

【請求項23】

制御電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1の抵抗及び

第1のバイポーラトランジスタと、

コレクタが電源電位ノードに接続され、ベースが前記第1のバイポーラトラン ジスタのコレクタに接続され、エミッタが前記第1のバイポーラトランジスタの ベースに接続された第2のバイポーラトランジスタと、

前記第2のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第2の抵抗と、

コレクタが電源電位ノードに接続され、ベースが前記第1のバイポーラトラン ジスタのベースに共通接続され、エミッタから信号増幅用バイポーラトランジス タのベースバイアス電流を供給する第3のバイポーラトランジスタと、

前記第3のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 されたダイオード接続バイポーラトランジスタと、

前記第3のバイポーラトランジスタのエミッタと前記ダイオード接続バイポーラトランジスタのコレクタとの接続ノードと制御電位ノードとの間に接続された第3の抵抗と、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが前記第3のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする増幅回路。

【請求項24】

前記ダイオード接続バイポーラトランジスタのベース・コレクタ間に挿入接続 された第4の抵抗と、

前記第2のバイポーラトランジスタのベースと前記第1のバイポーラトランジスタのコレクタとの間に挿入接続された第5の抵抗と、

をさらに備えていることを特徴とする請求項23に記載の増幅回路。

【請求項25】

前記信号増幅用バイポーラトランジスタのベースと前記第3のバイポーラトランジスタのエミッタとの間に挿入接続されたチョークインダクタをさらに備えていることを特徴とする請求項23又は24に記載の増幅回路。

【発明の詳細な説明】

$[0\ 0\ 0\ 1]$

【発明の属する技術分野】

本発明は、バイアス電流供給回路及びこれを備えた増幅回路に係り、特に、バイポーラトランジスタを用いて構成され、低電源電圧により動作する高効率高出力増幅回路と、その増幅回路に付加されるバイアス電流供給回路に関する。

[0002]

【従来の技術】

バイポーラトランジスタを用いて構成され、低電源電圧により動作する高効率 高出力増幅回路は、コレクタ電流が温度変動によって大きな影響を受けることか ら、ダイオード接続バイポーラトランジスタを用いて構成されたカレントミラー 回路によりベースバイアス電流を供給する。

[0003]

図11は、従来のカレントミラー型ベースバイアス電流供給回路の第1の例の 回路図である。

$[0\ 0\ 0\ 4\]$

図11に示すカレントミラー回路は、最も簡単な構成のカレントミラー型ベースバイアス電流供給回路であり、制御電圧Vconが供給される制御電位ノードと接地電位ノードとの間に直列接続された抵抗R及びダイオード接続バイポーラトランジスタQにより構成され、抵抗RとトランジスタQのコレクタとの接続ノードOUTからベースバイアス電流を供給する。

[0005]

一方、広範囲な出力ダイナミックレンジ及び利得の線形性を有する高効率な増幅器は、バイアス条件をB級にしてアイドル電流を絞ることにより実現するが、 実際には、素子の相互コンダクタンスの非線型性により、利得の変動による歪みが大きくなるので、アイドル電流をある程度流すAB級の設定を行うことにより 広範囲な出力ダイナミックレンジにおいて利得の線形性を維持している。

[0006]

バイポーラトランジスタを用いて構成されたAB級増幅回路は、平均コレクタ

電流が出力レベルの上昇に応じて増加するので、バイアス回路もそれに応じて平 均ベース電流の増加分を十分に供給しなければならないが、図11に示すダイオ ード接続バイポーラトランジスタにより構成されたカレントミラー回路では、十 分な電流を供給することができない。

[0007]

そこで、出力インピーダンスを低下させるために、エミッタフォロワ回路を介 してベース電流を供給するカレントミラー回路が広く用いられている。

[0008]

図12は、従来のカレントミラー型ベースバイアス電流供給回路の第2の例の 回路図である。

[0009]

図12に示す従来のカレントミラー型ベースバイアス電流供給回路は、制御電圧Vconが供給される制御電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された抵抗R1及びダイオード接続バイポーラトランジスタQ2,Q1と、電源電圧Vccが供給される電源電位ノードにコレクタが接続され、トランジスタQ2のコレクタにベースが接続されたバイポーラトランジスタQ3と、トランジスタQ3のエミッタと接地電位ノードとの間に接続された抵抗R2とにより構成され、トランジスタQ3のエミッタと抵抗R2との接続ノードOUTからベースバイアス電流を供給する。

[0010]

【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、図12に示す従来のカレントミラー型ベースバイアス電流供給 回路では、バイポーラトランジスタが2段直列接続された構成となるので、制御 電圧Vconをトランジスタのオン電圧Vbeonの2倍の電圧よりも十分に高くして おかなければ、対応を要求される温度変化に対するバイアス電流の変動の補償を 維持することができない。

[0011]

ところが、携帯電話のような制御電圧の低いシステムにおいて制御電圧 V con を高くすることは、技術の進歩の流れに反し、問題である。特に、C D M A 方式

の通信システムのように、広範囲の出力ダイナミックレンジにおいて線形的な動作を要求されるシステムにおいては、低出力時に影響の大きいアイドル電流の温度変化による変動は問題となる。

[0012]

上記問題への対策として、1段分のオン電圧Vbeonによりオンするトランジスタを付加した複合型バイアス電流供給回路が提案されている。

$[0\ 0\ 1\ 3]$

図13は、従来のカレントミラー型ベースバイアス電流供給回路の第3の例の 回路図である。

[0014]

図13に示す従来のカレントミラー型ベースバイアス電流供給回路は、制御電圧Vconが供給される制御電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された抵抗R1及びダイオード接続バイポーラトランジスタQ2,Q1と、電源電圧Vccが供給される電源電位ノードにコレクタが接続され、トランジスタQ2のコレクタにベースが接続されたバイポーラトランジスタQ4と、制御電位ノードとトランジスタQ4のエミッタとの間に接続された抵抗R2と、トランジスタQ4のエミッタと接地電位ノードとの間に接続されたダイオード接続バイポーラトランジスタQ3とから構成され、トランジスタQ4のエミッタとトランジスタQ3のコレクタとの接続ノードからベースバイアス電流を供給する。

[0015]

[0016]

図14は、図13に示す従来のカレントミラー型ベースバイアス電流供給回路 を用いた場合における制御電圧Vconに対するRF信号増幅用バイポーラトラン ジスタのコレクタバイアス電流の温度特性を示すグラフである。具体的には、グ ラフT1, T2, T3が、それぞれ環境温度90℃、30℃、-30℃における 温度特性を示している。

[0017]

図13に示す従来のカレントミラー型ベースバイアス電流供給回路を用いた場合、制御電圧Vconを例えば2.8Vといった低電圧に設定したとすると、R F 信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流は、環境温度-30 \mathbb{C} 、30 \mathbb{C} 、90 \mathbb{C} において、それぞれ27 \mathbb{C} 7 \mathbb{C} 7 \mathbb{C} 8 \mathbb{C} 8 \mathbb{C} 0 \mathbb{C} 2 \mathbb{C} 2 \mathbb{C} 2 \mathbb{C} 2 \mathbb{C} 3 \mathbb{C} 2 \mathbb{C} 3 \mathbb{C} 2 \mathbb{C} 3 \mathbb{C} 2 \mathbb{C} 2 \mathbb{C} 3 \mathbb{C} 3 \mathbb{C} 5 \mathbb{C} 6 \mathbb{C} 6 \mathbb{C} 6 \mathbb{C} 6 \mathbb{C} 7 \mathbb{C} 7 \mathbb{C} 8 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 6 \mathbb{C} 6 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 6 \mathbb{C} 7 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 6 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 6 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 6 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 7 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 6 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 7 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 6 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 7 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 9 \mathbb{C} 7 \mathbb{C} 9 $\mathbb{C$

[0018]

しかし、図13に示す従来のカレントミラー型ベースバイアス電流供給回路を 用いた場合においては、出力インピーダンスを低減するために十分な電流がトラ ンジスタQ4に流れている必要があるので、まだ、電流変動幅が十分に縮小され ているとは言えない。

[0019]

また、バイアス電流供給回路の出力インピーダンスが低いためにRF信号がバイアス電流供給回路に漏れてきてしまうので、図13に示すように、バイアス電流供給回路の出力ノードとRF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrとの間に、RF信号を阻止するためのチョークインダクタLが必要不可欠となる。

[0020]

本発明は上記問題点に鑑みてなされたものであり、バイポーラトランジスタを用いて構成され、低電源電圧により動作する線形高効率高出力増幅回路におけるコレクタ電流の温度変化による変動を抑制することが可能なバイアス電流供給回路及びこれを備えた増幅回路を提供することを目的とする。

[0021]

【課題を解決するための手段】

本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路の基本構成によれば、 信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を協働して供給する 2個のエミッタフォロワを構成する第1,第2のバイポーラトランジスタと、 温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、上記第1のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が減少する逆温度特性を有し、上記第2のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する逆温度特性回路と、 を備えていることを特徴とする。

[0022]

本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路の基本構成の他の観点 によれば、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1のバイポーラトランジスタ及び抵抗と、

上記第1のバイポーラトランジスタに並列接続された第2のバイポーラトラン ジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧を供給されて動作して上記第1のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が減少する逆温度特性を有し、上記制御電圧を供給されて動作して上記第2のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御する逆温度特性回路とを備え、

共通接続された上記第1及び第2のバイポーラトランジスタのエミッタから信 号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を供給することを特徴と する。

[0023]

本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路の具体的構成によれば

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1, 第2のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第3のバイポーラトランジスタ及び第1のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

制御電位ノードと上記第1のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続さ

れた第1の抵抗と、

コレクタが上記第1のバイポーラトランジスタのベースに接続され、ベースが上記第2のバイポーラトランジスタ及び上記第1のダイオード接続バイポーラトランジスタのベースに共通接続され、エミッタが接地電位ノードに接続された第4のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと上記第1のバイポーラトランジスタのエミッタとの間に接続された第5のバイポーラトランジスタと、

制御電位ノードと上記第5のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第2の抵抗と、

上記第5のバイポーラトランジスタのベースと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第3の抵抗及び第6のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと上記第6のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第7のバイポーラトランジスタと、

上記第7のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第4の抵抗と、

制御電位ノードと上記第7のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第5の抵抗と、

上記第7のバイポーラトランジスタのベースと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第2,第3のダイオード接続バイポーラトランジスタと、 を備えていることを特徴とする。

[0024]

本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路の基本構成によれば、 信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を供給するエミッタ フォロワを構成する第1のバイポーラトランジスタと、

上記第1のバイポーラトランジスタに直列接続された第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、上記第1のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、上記第2のバイポ

ーラトランジスタにベース電流を供給して、上記第1のバイポーラトランジスタのエミッタから供給される上記ベースバイアス電流の一部を上記第2のバイポーラトランジスタに流すことにより、環境温度上昇に伴う上記ベースバイアス電流の増加を抑制するバイアス電流補償回路と、

を備えていることを特徴とする。

[0025]

本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路の基本構成の他の観点 によれば、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1, 第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧を供給されて動作して上記第1のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧を供給されて動作して上記第2のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御することによって、上記第1のバイポーラトランジスタのエミッタから供給される信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を制御するバイアス電流補償回路と、

を備えていることを特徴とする。

[0026]

本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路の具体的構成によれば

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1, 第2のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第3のバイポーラトランジスタ及び第1のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

制御電位ノードと上記第1のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第1の抵抗と、

コレクタが上記第1のバイポーラトランジスタのベースに接続され、ベースが

上記第2のバイポーラトランジスタ及び上記第1のダイオード接続バイポーラトランジスタのベースに共通接続され、エミッタが接地電位ノードに接続された第4のバイポーラトランジスタと、

上記第1のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第5のバイポーラトランジスタと、

コレクタが電源電位ノードに接続され、エミッタが上記第5のバイポーラトランジスタのベースに接続された第6のバイポーラトランジスタと、

上記第6のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第2の抵抗と、

制御電位ノードと上記第6のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第3の抵抗と、

上記第6のバイポーラトランジスタのベースと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第4の抵抗及び第2,第3のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする。

[0027]

本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路によれば、

制御電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1の抵抗及び 第1のバイポーラトランジスタと、

コレクタが電源電位ノードに接続され、ベースが上記第1のバイポーラトラン ジスタのコレクタに接続され、エミッタが上記第1のバイポーラトランジスタの ベースに接続された第2のバイポーラトランジスタと、

上記第2のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第2の抵抗と、

コレクタが電源電位ノードに接続され、ベースが上記第1のバイポーラトラン ジスタのベースに共通接続され、エミッタから信号増幅用バイポーラトランジス タのベースバイアス電流を供給する第3のバイポーラトランジスタと、

上記第3のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 されたダイオード接続バイポーラトランジスタと、 上記第3のバイポーラトランジスタのエミッタと上記ダイオード接続バイポーラトランジスタのコレクタとの接続ノードと制御電位ノードとの間に接続された第3の抵抗と、

を備えていることを特徴とする。

[0028]

本発明の第1の実施の形態に係る増幅回路の基本構成によれば、

信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を協働して供給する 2個のエミッタフォロワを構成する第1、第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、上記第1のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が減少する逆温度特性を有し、上記第2のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する逆温度特性回路と、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが上記第1及び第2のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする。

[0029]

本発明の第1の実施の形態に係る増幅回路の基本構成の他の観点によれば、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1のバイポーラトランジスタ及び抵抗と、

上記第1のバイポーラトランジスタに並列接続された第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧を供給されて動作して上記第1のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が減少する逆温度特性を有し、上記制御電圧を供給 されて動作して上記第2のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御 する逆温度特性回路と、 電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが上記第1及び第2のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする。

[0030]

本発明の第1の実施の形態に係る増幅回路の具体的構成によれば、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1,第2のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第3のバイポーラトランジスタ及び第1のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

制御電位ノードと上記第1のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第1の抵抗と、

コレクタが上記第1のバイポーラトランジスタのベースに接続され、ベースが上記第2のバイポーラトランジスタ及び上記第1のダイオード接続バイポーラトランジスタのベースに共通接続され、エミッタが接地電位ノードに接続された第4のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと上記第1のバイポーラトランジスタのエミッタとの間に接続された第5のバイポーラトランジスタと、

制御電位ノードと上記第5のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第2の抵抗と、

上記第5のバイポーラトランジスタのベースと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第3の抵抗及び第6のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと上記第6のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第7のバイポーラトランジスタと、

上記第7のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第4の抵抗と、

制御電位ノードと上記第7のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第5の抵抗と、

上記第7のバイポーラトランジスタのベースと接地電位ノードとの間に順に直 列接続された第2,第3のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが上記第1及び第5のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする。

[0031]

本発明の第2の実施の形態に係る増幅回路の基本構成によれば、

信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を供給するエミッタ フォロワを構成する第1のバイポーラトランジスタと、

上記第1のバイポーラトランジスタに直列接続された第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、上記第1のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、上記第2のバイポーラトランジスタにベース電流を供給して、上記第1のバイポーラトランジスタのエミッタから供給される上記ベースバイアス電流の一部を上記第2のバイポーラトランジスタに流すことにより、環境温度上昇に伴う上記ベースバイアス電流の増加を抑制するバイアス電流補償回路と、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが上記第1のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする。

[0032]

本発明の第2の実施の形態に係る増幅回路の基本構成の他の観点によれば、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1, 第2のバイポーラトランジスタと、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧を供給されて動作して上記第1のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御する通常温度特性回路と、

温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧を供給されて動作して上記第2のバイポーラトランジスタに供給するベース電流を制御することによって、上記第1のバイポーラトランジスタのエミッタから供給される信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を制御するバイアス電流補償回路と、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが上記第1のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする。

[0033]

本発明の第2の実施の形態に係る増幅回路の具体的構成によれば、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1, 第2のバイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第3のバイポーラトランジスタ及び第1のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

制御電位ノードと上記第1のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第1の抵抗と、

コレクタが上記第1のバイポーラトランジスタのベースに接続され、ベースが上記第2のバイポーラトランジスタ及び上記第1のダイオード接続バイポーラトランジスタのベースに共通接続され、エミッタが接地電位ノードに接続された第4のバイポーラトランジスタと、

上記第1のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続された第5のバイポーラトランジスタと、

コレクタが電源電位ノードに接続され、エミッタが上記第5のバイポーラトランジスタのベースに接続された第6のバイポーラトランジスタと、

上記第6のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第2の抵抗と、

制御電位ノードと上記第6のバイポーラトランジスタのベースとの間に接続された第3の抵抗と、

上記第6のバイポーラトランジスタのベースと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第4の抵抗及び第2,第3のダイオード接続バイポーラトランジスタと、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが上記第1のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする。

[0034]

本発明の第3の実施の形態に係る増幅回路によれば、

制御電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1の抵抗及び 第1のバイポーラトランジスタと、

コレクタが電源電位ノードに接続され、ベースが上記第1のバイポーラトランジスタのコレクタに接続され、エミッタが上記第1のバイポーラトランジスタのベースに接続された第2のバイポーラトランジスタと、

上記第2のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 された第2の抵抗と、

コレクタが電源電位ノードに接続され、ベースが上記第1のバイポーラトラン ジスタのベースに共通接続され、エミッタから信号増幅用バイポーラトランジス タのベースバイアス電流を供給する第3のバイポーラトランジスタと、

上記第3のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続 されたダイオード接続バイポーラトランジスタと、

上記第3のバイポーラトランジスタのエミッタと上記ダイオード接続バイポーラトランジスタのコレクタとの接続ノードと制御電位ノードとの間に接続された第3の抵抗と、

電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが上記第3のバイポーラトランジスタのエミッタに接続され、キャパシタを介して入力信号がベースに入力され、出力信号がコレクタから出力される信号増幅用バイポーラトランジスタと、

を備えていることを特徴とする。

[0035]

【発明の実施の形態】

以下、本発明に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路の実施の形態について、 、図面を参照しながら説明する。

[0036]

図1は、本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路の基本構成を示す回路図である。

[0037]

本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路は、電源電圧 V ccが供給される電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1のバイポーラトランジスタQ1及び抵抗Rと、第1のバイポーラトランジスタQ1に並列接続された第2のバイポーラトランジスタQ2と、温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧 V conを供給されて動作して第1のバイポーラトランジスタQ1に供給するベース電流を制御する通常温度特性回路1と、温度上昇と共に電流供給量が減少する逆温度特性を有し、制御電圧 V conを供給されて動作して第2のバイポーラトランジスタQ2に供給するベース電流を制御する逆温度特性回路2とを備えており、第1及び第2のバイポーラトランジスタQ1,Q2と抵抗Rとの接続ノード、即ち、共通接続された第1及び第2のバイポーラトランジスタQ1,Q2のエミッタから、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTェのベースバイアス電流を供給する。

[0038]

増幅回路は、電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが第 1及び第2のバイポーラトランジスタQ1, Q2のエミッタに接続され、キャパシタCを介して入力RF信号RFinがベースに入力され、出力RF信号RFout がコレクタから出力されるRF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrにより構成される。

[0039]

尚、図1に示す構成においては、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFT rのベースと第1及び第2のバイポーラトランジスタQ1, Q2のエミッタとの間に、RF信号を阻止するためのチョークインダクタLが挿入接続されているが、チョークインダクタLを配設するか否かは任意であり、チョークインダクタLを除去して短絡してもよい。

[0040]

上述の構成を換言すると、本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路は、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrのベースバイアス電流を協働して供給する2個のエミッタフォロワを構成する第1,第2のバイポーラトランジスタQ1,Q2と、温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、第1のバイポーラトランジスタQ1にベース電流を供給する通常温度特性回路1と、温度上昇と共に電流供給量が減少する逆温度特性を有し、第2のバイポーラトランジスタQ2にベース電流を供給する逆温度特性回路2とを備えている。

[0041]

本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路においては、環境温度が上昇すると、通常温度特性回路1から第1のバイポーラトランジスタQ1へ供給されるベース電流が増加するので、第1のバイポーラトランジスタQ1のエミッタ電流が増加する一方、逆温度特性回路2から第2のバイポーラトランジスタQ2へ供給されるベース電流は減少するので、第2のバイポーラトランジスタQ2のエミッタ電流は減少する。

[0042]

逆に、環境温度が低下すると、通常温度特性回路1から第1のバイポーラトランジスタQ1へ供給されるベース電流が減少するので、第1のバイポーラトランジスタQ1のエミッタ電流が減少する一方、逆温度特性回路2から第2のバイポーラトランジスタQ2へ供給されるベース電流は増加するので、第2のバイポー

ラトランジスタQ2のエミッタ電流は増加する。

[0043]

従って、第1,第2のバイポーラトランジスタQ1,Q2により構成される2個のエミッタフォロワが協働して供給するRF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrのベースバイアス電流の温度変化による変動は相殺され、結果として、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrのコレクタバイアス電流の温度変化による変動は最小限に抑制される。

[0044]

また、後述するように、通常温度特性回路1及び逆温度特性回路2は、それぞれ、1段分のオン電圧Vbeonによってオンするバイポーラトランジスタの組み合わせにより構成することができるので、本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路における制御電圧Vconは低電圧化することが可能である。

[0045]

図2は、本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路 の具体的構成の一例を示す回路図である。

[0046]

本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路は、電源電圧 V ccが供給される電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続されたバイポーラトランジスタQ1,Q6と、電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続されたバイポーラトランジスタQ3及びダイオード接続バイポーラトランジスタQ1のベースと表が表がした。トランジスタQ1のベースと抵抗R1のベースとの間に接続された抵抗R1と、トランジスタQ1のベースと抵抗R1との接続ノードとトランジスタQ3のベースとの間に接続された抵抗R2と、トランジスタQ1のベースに一端が接続された抵抗R3と、コレクタが抵抗R3の他端に接続され、ベースがトランジスタQ5,Q6のベースに共通接続され、エミッタが接地電位ノードに接続されたバイポーラトランジスタQ4と、電源電位ノードとトランジスタQ1のエミッタとの間に接続されたバイポーラトランジスタQ2と、制御電位ノードとトランジスタQ2のベースと接地電位ノードとの間に順に直列接続された抵抗R4と、トランジスタQ2のベースと接地電位ノードとの間に順に直列接続された抵抗

た抵抗R5及びバイポーラトランジスタQ7と、電源電位ノードとトランジスタQ7のベースとの間に接続されたバイポーラトランジスタQ8と、トランジスタQ8のエミッタと接地電位ノードとの間に接続された抵抗R6と、制御電位ノードとトランジスタQ8のベースとの間に接続された抵抗R7と、トランジスタQ8のベースと接地電位ノードとの間に順に直列接続されたダイオード接続バイポーラトランジスタQ9,Q10とを備えている。

[0047]

増幅回路は、電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースがトランジスタQ1, Q2のエミッタに接続され、キャパシタCを介して入力RF信号RFinがベースに入力され、出力RF信号RFoutがコレクタから出力されるRF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrにより構成される。

[0048]

尚、図2に示す構成においては、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFT rのベースとトランジスタQ1, Q2のエミッタとの間に、RF信号を阻止するためのチョークインダクタLが挿入接続されているが、チョークインダクタLを配設するか否かは任意であり、チョークインダクタLを除去して短絡してもよい

[0049]

また、図2に示す本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路に含まれている抵抗R2,R3も、バイアス電流供給回路へのRF信号のリークを阻止するためのものであるので、抵抗R2,R3を配設するか否かは任意であり、抵抗R2,R3をそれぞれ除去して短絡してもよい。

[0050]

トランジスタQ3, Q4, Q5, Q6及び抵抗R1, R2, R3から構成される回路は、図1における通常温度特性回路1に相当し、これにエミッタフォロワであるトランジスタQ1を加えた回路は、通常の温度特性を有するバイアス電流供給回路Aを構成する。

[0051]

バイアス電流供給回路Aは通常の温度特性を有するので、エミッタフォロワで

あるトランジスタQ1は、環境温度が上昇すると、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrに供給するベースバイアス電流を増加させ、環境温度が低下すると、ベースバイアス電流を減少させる。

[0052]

トランジスタQ3,Q4,Q5は、トランジスタQ1のベース電位を設定するためのカレントミラー回路を構成する。トランジスタQ6は、トランジスタQ1の電流値を設定するためのトランジスタであり、そのベース電位は、トランジスタQ3,Q4,Q5により構成されるカレントミラー回路から供給されている。

[0053]

抵抗R1は、トランジスタQ3の電流値を設定し、抵抗R2,R3は、上述のように、バイアス電流供給回路へのRF信号のリークを阻止する。

[0054]

制御電圧Vconにより、電源電位ノードから供給されるトランジスタQ1のコレクタ電流及びRF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrのコレクタ電流が決定される。

[0055]

トランジスタQ7, Q8, Q9, Q10及び抵抗R4, R5, R6, R7から構成される回路は、図1における逆温度特性回路2に相当し、これにエミッタフォロワであるトランジスタQ2を加えた回路は、通常とは逆の温度特性を有するバイアス電流供給回路Bを構成する。

[0056]

バイアス電流供給回路Bは通常とは逆の温度特性を有するので、エミッタフォロワであるトランジスタQ2は、環境温度が上昇すると、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrに供給するベースバイアス電流を減少させ、環境温度が低下すると、ベースバイアス電流を増加させる。

[0057]

トランジスタQ2のベース電位は、トランジスタQ7のコレクタ電流と抵抗R7とによって設定される。

[0058]

トランジスタQ8, Q9, Q10及び抵抗R5, R6から構成される回路は、 トランジスタQ7のベース電位を設定するための回路である。

[0059]

個々のバイポーラトランジスタは通常の温度特性を有するので、トランジスタ Q7に流れるコレクタ電流は、環境温度の上昇に従って増加する一方、環境温度 の低下に従って減少する。他方、エミッタフォロワであるトランジスタQ2のベ ース電位は、抵抗R4による電圧降下によって決定される。従って、環境温度が 上昇すると、トランジスタQ2のベース電位は大きく低下する一方、環境温度が 低下すると、トランジスタQ2のベース電位は上昇する。

[0060]

その結果、エミッタフォロワであるトランジスタQ2は、低温時には、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrに十分なベースバイアス電流を供給するが、高温時には、ベースバイアス電流を供給できなくなる。

[0061]

従って、トランジスタQ1, Q2により構成される2個のエミッタフォロワが協働して供給するRF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrのベースバイアス電流の温度変化による変動は相殺され、結果として、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrのコレクタバイアス電流の温度変化による変動は最小限に抑制される。

$[.0 \ 0 \ 6 \ 2]$

また、バイアス電流供給回路A及びバイアス電流供給回路Bは、それぞれ、1 段分のオン電圧Vbeonによってオンするバイポーラトランジスタの組み合わせに より構成されているので、本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回 路における制御電圧Vconは低電圧化することが可能である。

[0063]

図3は、本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路を用いた場合における制御電圧Vconに対するRF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流の温度特性を示すグラフである。また、図4は、本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路のうちバイアス電流供給回路Aのみを

用いた場合における制御電圧Vconに対するR F信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流の温度特性を示すグラフである。図3 及び図4 において、グラフT 1 , T 2 , T 3 が、それぞれ環境温度8 0 \mathbb{C} 、3 0 \mathbb{C} 、-2 0 \mathbb{C} における温度特性を示している。

[0064]

ここで使用したバイポーラトランジスタは、インジウム・ガリウム・リン/ガリウム・ヒ素(InGaP/GaAs)へテロ接合バイポーラトランジスタであり、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFT r はエミッタサイズ $4\times30~\mu$ mのものを 4~8本、バイアス電流供給回路においては、トランジスタQ1はエミッタサイズ $4\times30~\mu$ mのものを 8本、トランジスタQ2はエミッタサイズ $4\times30~\mu$ mのものを 8本、トランジスタQ6はエミッタサイズ $4\times30~\mu$ mのものを 2本、トランジスタQ2、Q3、Q4、Q5、Q7、Q8、Q9、Q10がエミッタサイズ $4\times10~\mu$ mのものを各1本、それぞれ用いている。

[0065]

また、各抵抗の抵抗値は、抵抗R 1 が 6 0 0 Ω 、抵抗R 2 が 1 0 0 0 Ω 、抵抗R 3 が 1 0 0 Ω 、抵抗R 4 が 1 0 0 0 Ω 、抵抗R 5 が 6 0 0 Ω 、抵抗R 6 が 1 7 0 0 0 Ω 、抵抗R 7 が 2 0 0 0 Ω 、抵抗R 8 が 2 0 0 Ω である。

[0066]

電源電圧 V ccは3.4 V であり、制御電圧 V conは2.0 V から3.0 V までの範囲において可変である。但し、上記各設定値は、制御電圧 V conを2.8 V に設定することを想定して、設定されている。

[0067]

図3のグラフに示すように、本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路を用いた場合、制御電圧Vconを2.8Vに設定すると、各環境温度におけるRF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流は、46mA,42mA,45mAと、ほとんど変化していないことが分かる。また、制御電圧Vconが変動しても、RF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流の変動は比較的小さく抑制されていることが分かる。

[0068]

一方、図4のグラフに示すように、本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路のうちバイアス電流供給回路Aのみを用いた場合、制御電圧Vconを2.8Vに設定したときの各環境温度におけるRF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流は、75mA,52mA,30mAと、大きく変化していることが分かる。

[0069]

即ち、本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路を用いると、R F信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流の温度変化による 変動を最小限に抑制できることが分かる。

[0070]

図5は、本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路 の基本構成を示す回路図である。

[0071]

本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路は、電源電圧Vccが供給される電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1のバイポーラトランジスタQ1及び第2のバイポーラトランジスタQ2と、温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧Vconを供給されて動作して第1のバイポーラトランジスタQ1に供給するベース電流を制御する通常温度特性回路1と、温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、制御電圧Vconを供給されて動作して第2のバイポーラトランジスタQ2に供給するベース電流を制御することによって、第1のバイポーラトランジスタQ1のエミッタから供給されるバイアス電流を制御するバイアス電流補償回路3とを備えており、第1及び第2のバイポーラトランジスタQ1、Q2の接続ノード、即ち、第1のバイポーラトランジスタQ1のエミッタから、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrのベースバイアス電流を供給する。

[0072]

増幅回路は、電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースが第 1のバイポーラトランジスタQ1のエミッタに接続され、キャパシタCを介して 入力RF信号RFinがベースに入力され、出力RF信号RFoutがコレクタから 出力されるRF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrにより構成される。

[0073]

尚、図5に示す構成においては、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFT rのベースと第1のバイポーラトランジスタQ1のエミッタとの間に、RF信号 を阻止するためのチョークインダクタLが挿入接続されているが、チョークインダクタLを配設するか否かは任意であり、チョークインダクタLを除去して短絡してもよい。

[0074]

上述の構成を換言すると、本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路は、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrのベースバイアス電流を供給するエミッタフォロワを構成する第1のバイポーラトランジスタQ1と、第1のバイポーラトランジスタQ1に直列接続された第2のバイポーラトランジスタQ2と、温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、第1のバイポーラトランジスタQ1にベース電流を供給する通常温度特性回路1と、温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、第2のバイポーラトランジスタQ2にベース電流を供給して、第1のバイポーラトランジスタQ1のエミッタから供給されるベースバイアス電流の一部を第2のバイポーラトランジスタQ2に流すことにより、環境温度上昇に伴うベースバイアス電流の増加を抑制するバイアス電流補償回路3とを備えている。

[0075]

本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路においては、環境温度が上昇すると、通常温度特性回路1から第1のバイポーラトランジスタQ1へ供給されるベース電流が増加するので、第1のバイポーラトランジスタQ1のエミッタ電流が増加する一方、バイアス電流補償回路3から第2のバイポーラトランジスタQ2へ供給されるベース電流も増加するので、第1のバイポーラトランジスタQ1のエミッタ電流のうち第2のバイポーラトランジスタQ2に流れる電流が増加し、第1のバイポーラトランジスタQ1のエミッタから供給されるバイアス電流の増加が抑制されることになる。

[0076]

逆に、環境温度が低下すると、通常温度特性回路1から第1のバイポーラトランジスタQ1へ供給されるベース電流が減少するので、第1のバイポーラトランジスタQ1のエミッタ電流が減少する一方、バイアス電流補償回路3から第2のバイポーラトランジスタQ2へ供給されるベース電流も減少するので、第1のバイポーラトランジスタQ1のエミッタ電流のうち第2のバイポーラトランジスタQ2に流れる電流が減少し、バイアス電流補償回路3及び第2のバイポーラトランジスタQ2によるバイアス電流抑制効果がほぼ消滅し、第1のバイポーラトランジスタQ1のエミッタ電流の大部分がバイアス電流として供給されることとなる。

[0077]

従って、第1のバイポーラトランジスタQ1により構成されるエミッタフォロワが供給するRF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrのベースバイアス電流の温度変化による変動は相殺され、結果として、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrのコレクタバイアス電流の温度変化による変動は最小限に抑制される。

[0078]

また、後述するように、通常温度特性回路1及びバイアス電流補償回路3は、それぞれ、1段分のオン電圧Vbeonによってオンするバイポーラトランジスタの組み合わせにより構成することができるので、本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路における制御電圧Vconは低電圧化することが可能である

[0079]

0

図6は、本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路 の具体的構成の一例を示す回路図である。

[080]

本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路は、電源電圧Vccが供給される電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続されたバイポーラトランジスタQ1,Q5と、電源電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続されたバイポーラトランジスタQ2及びダイオード接続バイポーラトラン

ジスタQ4と、制御電圧Vconが供給される制御電位ノードとトランジスタQ1のベースとの間に接続された抵抗R1と、トランジスタQ1のベースと抵抗R1との接続ノードとトランジスタQ2のベースとの間に接続された抵抗R2と、トランジスタQ1のベースに一端が接続された抵抗R3と、コレクタが抵抗R3の他端に接続され、ベースがトランジスタQ4,Q5のベースに共通接続され、エミッタが接地電位ノードに接続されたバイポーラトランジスタQ3と、トランジスタQ1のエミッタと接地電位ノードとの間に接続されたバイポーラトランジスタQ6と、コレクタが電源電位ノードに接続され、エミッタがトランジスタQ6のベースに接続されたバイポーラトランジスタQ7のエミッタと接地電位ノードとの間に接続された抵抗R4と、制御電位ノードとトランジスタQ7のベースとの間に接続された抵抗R5と、トランジスタQ7のベースと接地電位ノードとの間に順に直列接続された抵抗R6及びダイオード接続バイポーラトランジスタQ8、Q9とを備えている。

[0081]

増幅回路は、電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースがトランジスタQ1のエミッタに接続され、キャパシタCを介して入力RF信号RFinがベースに入力され、出力RF信号RFoutがコレクタから出力されるRF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrにより構成される。

[0082]

尚、図6に示す構成においては、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFT rのベースとトランジスタQ1のエミッタとの間に、RF信号を阻止するためのチョークインダクタLが挿入接続されているが、チョークインダクタLを配設するか否かは任意であり、チョークインダクタLを除去して短絡してもよい。

[0083]

また、図6に示す本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路に含まれている抵抗R2,R3も、バイアス電流供給回路へのRF信号のリークを阻止するためのものであるので、抵抗R2,R3を配設するか否かは任意であり、抵抗R2,R3をそれぞれ除去して短絡してもよい。

[0084]

トランジスタQ2, Q3, Q4, Q5及び抵抗R1, R2, R3から構成される回路は、図5における通常温度特性回路1に相当し、これにエミッタフォロワであるトランジスタQ1を加えた回路は、通常の温度特性を有するバイアス電流供給回路Aを構成する。

[0085]

バイアス電流供給回路Aは通常の温度特性を有するので、エミッタフォロワであるトランジスタQ1は、環境温度が上昇すると、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrに供給するベースバイアス電流を増加させ、環境温度が低下すると、ベースバイアス電流を減少させる。

[0086]

トランジスタQ2,Q3,Q4は、トランジスタQ1のベース電位を設定する ためのカレントミラー回路を構成する。トランジスタQ5は、トランジスタQ1 の電流値を設定するためのトランジスタであり、そのベース電位は、トランジス タQ2,Q3,Q4により構成されるカレントミラー回路から供給されている。

[0087]

抵抗R1は、トランジスタQ2の電流値を設定し、抵抗R2,R3は、上述のように、バイアス電流供給回路へのRF信号のリークを阻止する。

[0088]

制御電圧Vconにより、電源電位ノードから供給されるトランジスタQ1のコレクタ電流及びRF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrのコレクタ電流が決定される。

[0089]

トランジスタQ7, Q8, Q9及び抵抗R4, R5, R6から構成される回路は、図5におけるバイアス電流補償回路3に相当し、これにトランジスタQ6を加えた回路を、ここでは、バイアス電流補償回路Dとする。

[0090]

トランジスタQ7, Q8, Q9及び抵抗R4, R5, R6から構成される回路は、トランジスタQ1に直列に且つトランジスタQ5に並列に接続されたトランジスタQ6のベース電位を設定するための回路である。

[0091]

個々のバイポーラトランジスタは通常の温度特性を有するので、トランジスタ Q7に流れるエミッタ電流は、環境温度の上昇に従って増加する一方、環境温度 の低下に従って減少する。従って、環境温度が上昇すると、トランジスタQ6の ベース電位は上昇し、環境温度が低下すると、トランジスタQ6のベース電位は 低下する。

[0092]

その結果、エミッタフォロワであるトランジスタQ1のエミッタ電位は、低温 時には相対的に高く維持され、高温時には相対的に大きく低下させられる。

[0093]

即ち、環境温度が上昇すると、エミッタフォロワであるトランジスタQ1へ供給されるベース電流が増加するので、トランジスタQ1のエミッタ電流が増加する一方、トランジスタQ1に直列に且つトランジスタQ5に並列に接続されたトランジスタQ6へ供給されるベース電流も増加するので、トランジスタQ1のエミッタ電流のうちトランジスタQ6に流れる電流が増加してトランジスタQ5に流れる電流よりも多くなり、トランジスタQ1のエミッタから供給されるバイアス電流の増加が抑制されることになる。

[0094]

逆に、環境温度が低下すると、トランジスタQ1へ供給されるベース電流が減少するので、トランジスタQ1のエミッタ電流が減少する一方、トランジスタQ6へ供給されるベース電流も減少するので、トランジスタQ1のエミッタ電流のうちトランジスタQ6に流れる電流が減少し、バイアス電流補償回路Dによるバイアス電流抑制効果がほぼ消滅し、トランジスタQ1のエミッタ電流の大部分がバイアス電流として供給されることとなる。

[0095]

従って、トランジスタQ1により構成されるエミッタフォロワが供給するRF 信号増幅用バイポーラトランジスタRFT r のベースバイアス電流の温度変化による変動は相殺され、結果として、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFT r のコレクタバイアス電流の温度変化による変動は最小限に抑制される。

[0096]

また、バイアス電流供給回路A及びバイアス電流補償回路Dは、それぞれ、1段分のオン電圧Vbeonによってオンするバイポーラトランジスタの組み合わせにより構成されているので、本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路における制御電圧Vconは低電圧化することが可能である。

[0097]

図7は、本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路を用いた場合における制御電圧Vconに対するR F 信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流の温度特性を示すグラフである。図7において、グラフT 1 , T 2 , T 3 は、それぞれ環境温度8 0 \mathbb{C} 、3 0 \mathbb{C} 、-2 0 \mathbb{C} における温度特性を示している。

[0098]

尚、本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路に含まれているバイアス電流供給回路Aは、一部参照符号が異なっているが、回路構成は、本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路に含まれているバイアス電流供給回路Aと全く同様である。従って、本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路のうちバイアス電流供給回路Aのみを用いた場合における制御電圧Vconに対するRF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流の温度特性を示すグラフは、図4のグラフと全く同様になる。

[0099]

ここで使用したバイポーラトランジスタは、インジウム・ガリウム・リン/ガリウム・ヒ素(InGaP/GaAs)へテロ接合バイポーラトランジスタであり、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFT r はエミッタサイズ $4\times30\mu$ mのものを 4 8本、バイアス電流供給回路においては、トランジスタQ1はエミッタサイズ $4\times30\mu$ mのものを 8本、トランジスタQ5,Q6はエミッタサイズ $4\times30\mu$ mのものを 8本、トランジスタQ7はエミッタサイズ $4\times10\mu$ mのものを各 2本、トランジスタQ2,Q3,Q4,Q8,Q9がエミッタサイズ $4\times10\mu$ mのものを各 1本、それぞれ用いている。

[0100]

また、各抵抗の抵抗値は、抵抗R 1 が 6 0 0 Ω 、抵抗R 2 が 1 0 0 0 Ω 、抵抗R 3 が 1 0 0 Ω 、抵抗R 4 が 6 0 0 0 Ω 、抵抗R 5 が 3 0 0 0 Ω 、抵抗R 6 が 4 0 0 Ω である。

[0101]

電源電圧 V ccは3.4 V であり、制御電圧 V conは2.0 V から3.0 V までの範囲において可変である。但し、上記各設定値は、制御電圧 V conを2.8 V に設定することを想定して、設定されている。

[0102]

図7のグラフに示すように、本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路を用いた場合、制御電圧Vconを2.8Vに設定すると、各環境温度におけるRF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流は、65mA,62mA,53mAと、ほとんど変化していないことが分かる。また、制御電圧Vconが変動しても、RF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流の変動は比較的小さく抑制されていることが分かる。

[0103]

一方、図4のグラフに示すように、本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路のうちバイアス電流供給回路Aのみを用いた場合、制御電圧Vconを2.8Vに設定したときの各環境温度におけるRF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流は、75mA,52mA,30mAと、大きく変化していることが分かる。

[0104]

即ち、本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路を用いると、R F信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流の温度変化による 変動を最小限に抑制できることが分かる。

[0105]

図8は、本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路の構成を示す回路図である。

[0106]

本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路は、制御電圧Vconが



供給される制御電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された抵抗R 1及びバイポーラトランジスタQ1と、電源電圧Vccが供給される電源電位ノードにコレクタが接続され、ベースがトランジスタQ1のコレクタに接続され、エミッタがトランジスタQ1のベースに接続されたバイポーラトランジスタQ2と、トランジスタQ2のエミッタと接地電位ノードとの間に接続された抵抗R3と、電源電位ノードにコレクタが接続され、ベースがトランジスタQ1のベースに共通接続されたバイポーラトランジスタQ4と、トランジスタQ4のエミッタと接地電位ノードとの間に接続されたダイオード接続バイポーラトランジスタQ3と、トランジスタQ4のエミッタとトランジスタQ3のコレクタとの接続ノードと制御電位ノードとの間に接続された抵抗R2とを備えており、トランジスタQ4のエミッタとトランジスタQ3のコレクタとの接続ノードから、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrのベースバイアス電流を供給する。

[0107]

増幅回路は、電源電位ノードと接地電位ノードとの間に接続され、ベースがトランジスタQ4のエミッタとトランジスタQ3のコレクタとの接続ノードに接続され、キャパシタCを介して入力RF信号RFinがベースに入力され、出力RF信号RFoutがコレクタから出力されるRF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrにより構成される。

[0108]

尚、図8に示す構成においては、トランジスタQ4のエミッタとトランジスタQ3のコレクタとの接続ノードとRF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrのベースとの間に、RF信号を阻止するためのチョークインダクタLが挿入接続されているが、チョークインダクタLを配設するか否かは任意であり、チョークインダクタLを除去して短絡してもよい。

[0109]

本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路は、図13に示す従来のバイアス電流供給回路を改良したものである。図13に示す従来のバイアス電流供給回路においては、抵抗R1とトランジスタQ1との間に挿入されて直列接続されていたトランジスタQ2が、本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電



流供給回路においては、抵抗R1とトランジスタQ1との間から除去され、電源電位ノードと接地電位ノードとの間に抵抗R3と共にトランジスタQ2、抵抗R3の順に直列接続されている。

[0110]

本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路においては、トランジスタQ2、Q4がエミッタフォロワとして機能しており、トランジスタQ2、Q4のベース電位は、トランジスタQ1により設定される。増幅回路の高出力時には、トランジスタQ4によりRF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrへベースバイアス電流が供給される。

[0111]

尚、従来のバイアス電流供給回路においても本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路においても、抵抗R2及びダイオード接続バイポーラトランジスタQ3は、アイドル電流を流すために用いられている。

[0112]

従来のバイアス電流供給回路においては、2個のトランジスタQ1,Q2が直列接続されているため、トランジスタQ1,Q2に流れる電流は、抵抗R1に流れる電流I $con=(Vcon-2\ Vbeon)/2\ (Vbeonは、トランジスタのオン電圧 Vbeonが環境温度の変化に応じて変動すると、その変動分が2倍になって電流I<math>con$ の変動に反映され、電流Iconは大きく変動する。例えば、制御電圧Vcon=2.8Vとしたときに、トランジスタのオン電圧Vbeonが環境温度の変化に応じて1.2Vから1.3Vに変動したとすると、2段のトランジスタのオン電圧Vbeonの変動分は0.1+0.1=0.2Vとなり、電流Iconは0.66mAから0.3mmAへと大きく変動する。その結果、エミッタフォロワであるトランジスタQ4の電流値も、温度変化の影響を受けて大きく減少し、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrへのベースバイアス電流の供給量も減少する。

[0113]

一方、本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路においては、順 に直列接続された抵抗R1及びトランジスタQ1と、順に直列接続されたトラン



ジスタQ2及び抵抗R3とが、相互に並列な回路を構成している。従って、トランジスタのオン電圧Vbeonが環境温度の変化に応じて変動したとしても、抵抗R1に流れる電流Iconの変動には1個のトランジスタQ1のオン電圧Vbeon変動分が反映されるだけであり、トランジスタQ2の定電流性は抵抗R3によって維持される。その結果、エミッタフォロワであるトランジスタQ4の電流値の変動も小さく抑制され、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFTrに供給されるベースバイアス電流の変動も小さく抑制される。

[0114]

図9は、本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路を用いた場合における制御電圧Vconに対するRF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流の温度特性を示すグラフである。図9において、グラフT1, T2, T3は、それぞれ環境温度90 \mathbb{C} 、30 \mathbb{C} 、-30 \mathbb{C} における温度特性を示している。

[0115]

ここで使用したバイポーラトランジスタは、インジウム・ガリウム・リン/ガリウム・ヒ素(InGaP/GaAs)へテロ接合バイポーラトランジスタであり、RF信号増幅用バイポーラトランジスタRFT r はエミッタサイズ $4\times30\mu$ mのものを 48本、バイアス電流供給回路においては、トランジスタQ1,Q2はエミッタサイズ $4\times10\mu$ mのものを各1本、トランジスタQ3はエミッタサイズ $4\times20\mu$ mのものを1本、トランジスタQ4はエミッタサイズ $4\times30\mu$ mのものを 8本、それぞれ用いている。

[0 1 1 6]

また、各抵抗の抵抗値は、抵抗R 1 が 6 0 0 Ω 、抵抗R 2 が 5 0 0 0 Ω 、抵抗R 3 が 3 0 0 0 Ω である。

[0117]

電源電圧 V ccは3.4 V であり、制御電圧 V conは1.4 V から3.0 V までの範囲において可変である。但し、上記各設定値は、制御電圧 V conを2.8 V に設定することを想定して、設定されている。

[0118]

図9のグラフに示すように、本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路を用いた場合、制御電圧Vconを2.8Vに設定すると、各環境温度におけるRF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流は、39mA,35mA,30mAと、変動が非常に小さく抑制されていることが分かる。

[0119]

一方、図14のグラフに示すように、図13に示す従来のバイアス電流供給回路を用いた場合、制御電圧Vconを2.8Vに設定したときの各環境温度におけるRF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流は、45mA、35mA、27mAと、大きく変化していることが分かる。

[0120]

即ち、本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路を用いると、R F信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流の温度変化による 変動を最小限に抑制できることが分かる。

$[0 \ 1 \ 2 \ 1]$

図10は、本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路の変形例の構成を示す回路図である。

[0122]

本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路の変形例は、図8に示す本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路に対して、トランジスタQ3のベース・コレクタ間に挿入接続された抵抗Rc1と、トランジスタQ2のベースとトランジスタQ1のコレクタとの間に挿入接続された抵抗Rc2とをさらに備えている点が異なっている。

[0123]

各トランジスタ、各抵抗、電源電圧Vcc、制御電圧Vconの設定値を図9の説明に記載したように設定する場合、抵抗Rc1及び抵抗Rc2の抵抗値は、それぞれ10000にするとよい。

[0 1 2 4]

抵抗R c 1 及び抵抗R c 2 を挿入接続することによって、図9のグラフに示す 温度特性を実現しつつ、バイアス電流供給回路の出力インピーダンスが低周波に おいて低く、高周波において高くなるので、RF信号を阻止するためのチョークインダクタレが不要となる。これらの抵抗を挿入接続しても、直流的には、電流利得が100以上であれば、バイアス電流の温度特性は図9のグラフに示す温度特性とほぼ同等である。

[0125]

上記抵抗R c 1 及び抵抗R c 2 によるR F 信号の阻止は、トランジスタのベータの周波数特性を利用した効果であり、直流的にはこれらの抵抗は直列の 100 程度の抵抗にしか見えないのが、無線周波数(R F)の交流的にはこれらの抵抗が直列の 1000 以上の抵抗に見えるため、R F 信号阻止の効果が得られるものである。

[0126]

【発明の効果】

本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路の基本構成によれば、信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を協働して供給する2個のエミッタフォロワを構成する第1,第2のバイポーラトランジスタと、温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、上記第1のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する通常温度特性回路と、温度上昇と共に電流供給量が減少する逆温度特性を有し、上記第2のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する逆温度特性回路と、を備えていることとしたので、低電源電圧により動作する線形高効率高出力増幅回路におけるコレクタ電流の温度変化による変動を抑制することができる。

[0127]

本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路の基本構成によれば、信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を供給するエミッタフォロワを構成する第1のバイポーラトランジスタと、上記第1のバイポーラトランジスタに直列接続された第2のバイポーラトランジスタと、温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、上記第1のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する通常温度特性回路と、温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、上記第2のバイポーラトランジスタにベー

ス電流を供給して、上記第1のバイポーラトランジスタのエミッタから供給される上記ベースバイアス電流の一部を上記第2のバイポーラトランジスタに流すことにより、環境温度上昇に伴う上記ベースバイアス電流の増加を抑制するバイアス電流補償回路と、を備えていることとしたので、低電源電圧により動作する線形高効率高出力増幅回路におけるコレクタ電流の温度変化による変動を抑制することができる。

[0128]

本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路によれば、制御電位ノードと接地電位ノードとの間に順に直列接続された第1の抵抗及び第1のバイポーラトランジスタと、コレクタが電源電位ノードに接続され、ベースが上記第1のバイポーラトランジスタのコレクタに接続され、エミッタが上記第1のバイポーラトランジスタのベースに接続された第2のバイポーラトランジスタのベースに接続された第2のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続された第2の抵抗と、コレクタが電源電位ノードに接続され、ベースが上記第1のバイポーラトランジスタのベースに共通接続され、エミッタから信号増幅用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を供給する第3のバイポーラトランジスタと、上記第3のバイポーラトランジスタのエミッタと接地電位ノードとの間に接続されたダイオード接続バイポーラトランジスタのバイポーラトランジスタと、上記第3のバイポーラトランジスタと、上記第3のバイポーラトランジスタのエミッタと上記ダイオード接続バイポーラトランジスタのコレクタとの接続ノードと制御電位ノードとの間に接続された第3の抵抗と、を備えていることとしたので、低電源電圧により動作する線形高効率高出力増幅回路におけるコレクタ電流の温度変化による変動を抑制することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】

本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路の基本構成を示す回路図である。

【図2】

本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路の具体的 構成の一例を示す回路図である。

【図3】

本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路を用いた場合における 制御電圧Vconに対するRF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイ アス電流の温度特性を示すグラフである。

図4

本発明の第1の実施の形態に係るバイアス電流供給回路のうちバイアス電流供 給回路Aのみを用いた場合における制御電圧Vconに対するRF信号増幅用バイ ポーラトランジスタのコレクタバイアス電流の温度特性を示すグラフである。

[図5]

本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路の基本構成を示す回路図である。

【図6】

本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路の具体的 構成の一例を示す回路図である。

【図7】

本発明の第2の実施の形態に係るバイアス電流供給回路を用いた場合における 制御電圧Vconに対するRF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイ アス電流の温度特性を示すグラフである。

【図8】

本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路の構成を 示す回路図である。

【図9】

本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路を用いた場合における 制御電圧Vconに対するRF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイ アス電流の温度特性を示すグラフである。

【図10】

本発明の第3の実施の形態に係るバイアス電流供給回路及び増幅回路の変形例 の構成を示す回路図である。

【図11】

従来のカレントミラー型ベースバイアス電流供給回路の第1の例の回路図である。

【図12】

従来のカレントミラー型ベースバイアス電流供給回路の第2の例の回路図である。

【図13】

従来のカレントミラー型ベースバイアス電流供給回路の第3の例の回路図である。

【図14】

図13に示す従来のカレントミラー型ベースバイアス電流供給回路を用いた場合における制御電圧Vconに対するRF信号増幅用バイポーラトランジスタのコレクタバイアス電流の温度特性を示すグラフである。

【符号の説明】

RFTr RF信号増幅用バイポーラトランジスタ

- Q バイポーラトランジスタ
- C キャパシタ
- L インダクタ
- R 抵抗

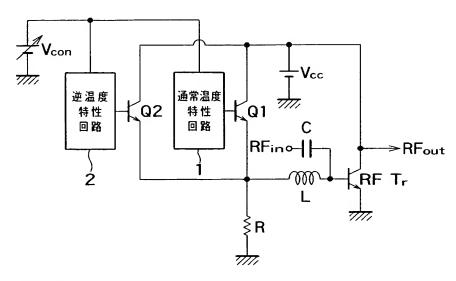
Vcc 電源電圧

V con 制御電圧

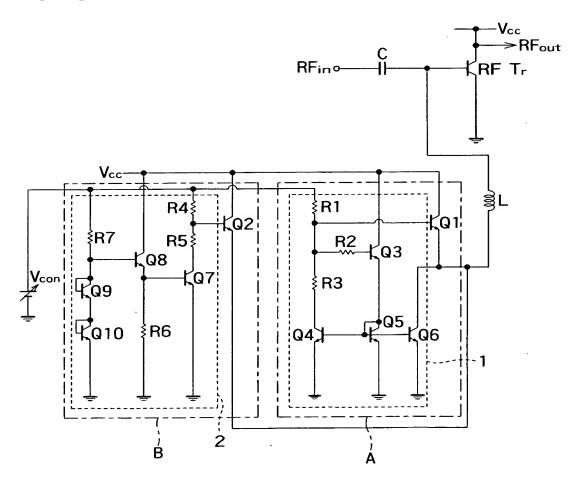
- 1 通常温度特性回路
- 2 逆温度特性回路
- 3 バイアス電流補償回路

【書類名】 図面

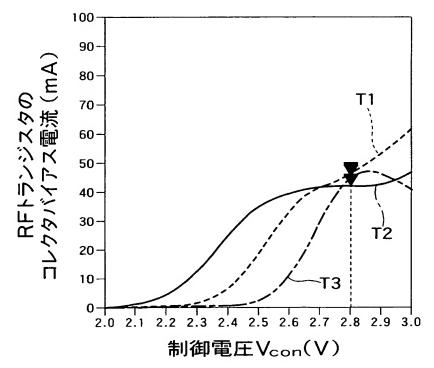
【図1】



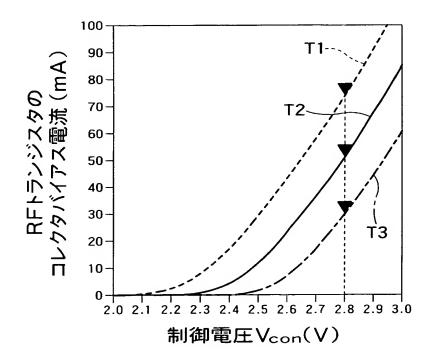
【図2】



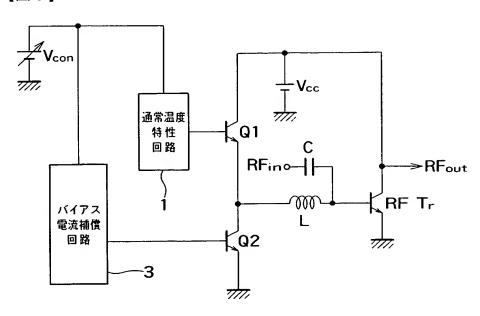
【図3】



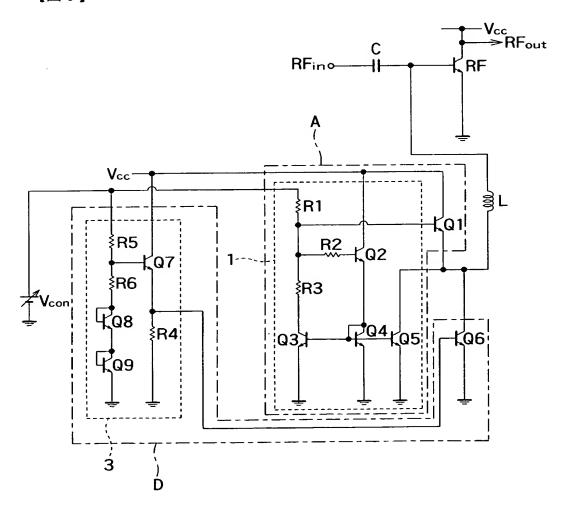
【図4】



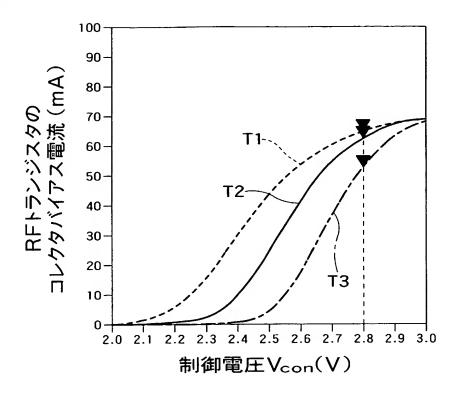
【図5】



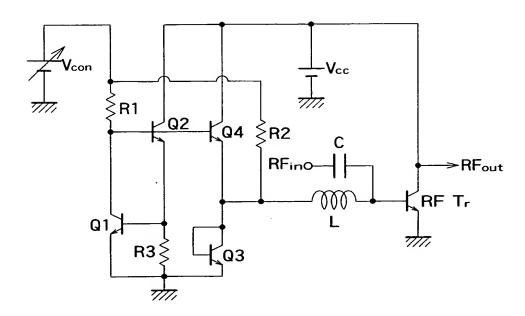
【図6】



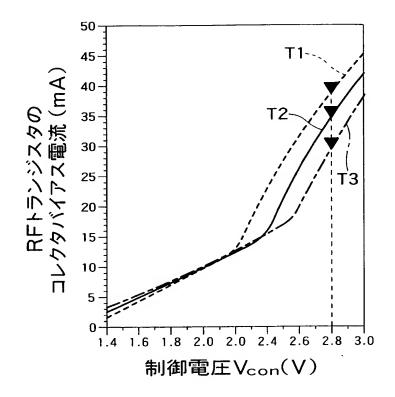
【図7】



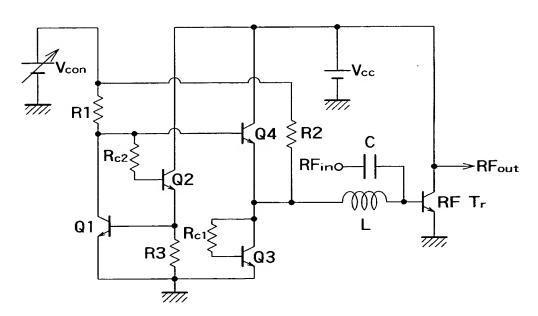
【図8】



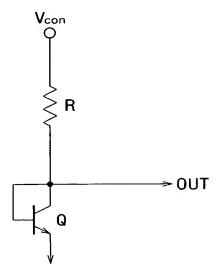
【図9】



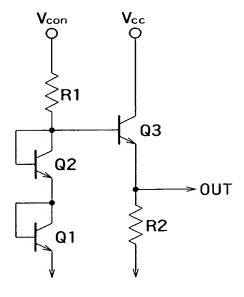
【図10】



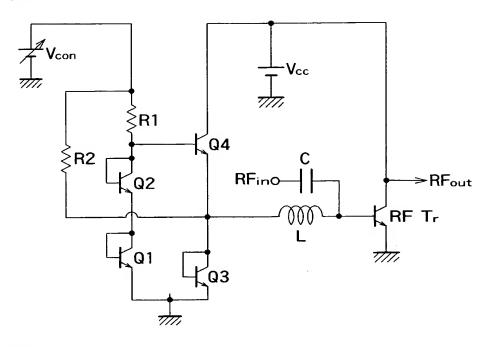




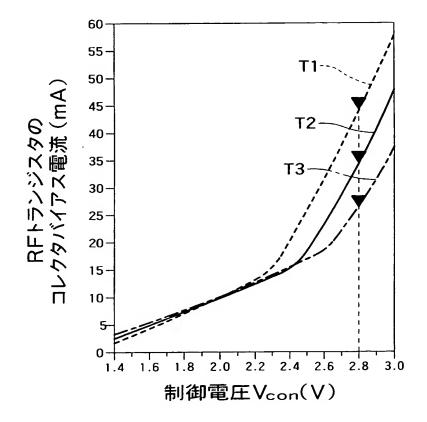
【図12】







【図14】





【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 バイポーラトランジスタを用いて構成され、低電源電圧により動作する増幅回路におけるコレクタ電流の温度変化による変動を抑制するバイアス電流供給回路及びこれを備えた増幅回路を提供する。

【解決手段】 本発明の実施の一形態に係るバイアス電流供給回路は、信号増幅 用バイポーラトランジスタのベースバイアス電流を協働して供給する2個のエミッタフォロワを構成する第1,第2のバイポーラトランジスタと、温度上昇と共に電流供給量が増加する通常温度特性を有し、上記第1のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する通常温度特性回路と、温度上昇と共に電流供給量が減少する逆温度特性を有し、上記第2のバイポーラトランジスタにベース電流を供給する逆温度特性回路と、を備えているものである。

【選択図】 図1

特願2003-066733

.. 4)

出願人履歴情報

識別番号

[000003078]

1. 変更年月日

[変更理由] 住 所 2001年 7月 2日

住所変更

東京都港区芝浦一丁目1番1号

氏 名 株式会社東芝